

PCT/FR03/01254

BREVET D'INVENTION

REC'D 1 4 JUL 2003

CERTIFICAT D'UTILITÉ - CERTIFICAT D'ADDIFION

PCT

COPIE OFFICIELLE

Le Directeur général de l'Institut national de la propriété industrielle certifie que le document ci-annexé est la copie certifiée conforme d'une demande de titre de propriété industrielle déposée à l'Institut.

Fait à Paris, le 2 4 AVR. 2003

Pour le Directeur général de l'institut national de la propriété industrielle Le Chef du Département des brevets

DOCUMENT DE PRIORITÉ

PRÉSENTÉ OU TRANSMIS CONFORMÉMENT À LA RÈGLE 17.1.a) OU b) Martine PLANCHE

INSTITUT
NATIONAL DE
LA PROPRIETE
INDUSTRIELLE

DE 231 35

SIEGE 26 bis, rue de Saint Petersbourg 75800 PARIS cedex 03 Täléphone : 33 (0)1 53 04 53 04 Tälécopie : 33 (0)1 53 04 45 23 www.lnpi.fr

ETABLISSEMENT PUBLIC NATIONAL

CREE PAR LA LOI Nº 51-444 DU 19 AVRIL 1951

DB 267/141102



BREVET D'INVENTION CERTIFICAT D'UTILITÉ



Code de la propriété intellectuelle - Livre VI

REQUÊTE EN DÉLIVRANCE 1/2

		Cet imprimé est à remplir lisiblement à l'encre noire DB 540 W /260899		
REMISE DES PIECES VICES VICES VICES PIECES		NOM ET ADRESSE DU DEMANDEUR OU DU MANDATAIRE		
DATE 75 INPI PARIS		À QUI LA CORRESPONDANCE DOIT ÊTRE ADRESSÉE		
UEU 0205217		Cabinet SUEUR et L'HELGOUALCH 109, boulevard Haussmann		
N° D'ENREGISTREMENT		75008 PARIS		
NATIONAL ATTRIBUÉ PAR L'INPI 25 AVR. 2	1102			
date de dêpôt attribuée Par l'inpi				
Vos références pour ce dossier (facultatif) B0433FR		•		
Confirmation d'un dépôt par télécople	N° attribué par l'	INPI à la télécopie		
NATURE DE LA DEMANDE	Cochez l'une des	s 4 cases suivantes		
Demande de brevet	X			
Demande de certificat d'utilité				
Demande divisionnaire				
Demande de brevet initlale	N°	Date		
	N°	Date/		
ou demande de certificat d'utilité initiale Transformation d'une demande de				
brevet européen Demande de brevet initiale	□ N°	Date/		
TITRE DE L'INVERTION (200 caractères o	u espaces maximum)			
Couches épaisses de YBa2Cu3O7-y, prod	édé pour leur prépa	aration.		
		·		
DÉCLARATION DE PRIORITÉ	Pays ou organisa	tion		
Date		N°		
OU REQUÊTE DU BÉNÉFICE DE	Pays ou organisa	tion		
LA DATE DE DÉPÔT D'UNE	Date			
DEMANDE ANTÉRIEURE FRANÇAISE	Pays ou organisa	tion / I N° ·		
		'autres priorités, cochez la case et utilisez l'imprimé «Suite»		
DEMANDEUR	1 —	l'antres demandeurs, cochez la case et utilisez l'imprimé «Sulte»		
Nom ou dénomination sociale	Centre National	de la Recherche Scientifique		
Prénoms				
Forme juridique Etablissement P		ublic à caractère scientifique et technique		
N° SIREN				
Code APE-NAF				
Rue	3, rue Michel A	nge		
Adresse	-	AD70		
Code postal et ville		ARIS ·		
Pays FRANCE				
Nationalité Française				
Nº de téléphone (facultatif)				
N° de télécopie (facultatif)				
Adresse électronique (facultatif)	1			



BREVET D'INVENTION CERTIFICAT D'UTILITÉ

REQUÊTE EN DÉLIVRANCE 2/2

REMISE DE DATE 75	SALES VE	RIL 2002NPI		1			
LIEU		0205217					
Nº D'ENRE	EGISTREMENT	02002					
NATIONAL	attribué par l'	INPI			DB 540 V/ /260899		
Vos références pour ce dossler : (facultatif)		B0433FR					
6. M	ANDATAIRE						
No	om						
Pr	énom						
Cabinet ou Société		Cabinet SUEUR & L'HELGOUALCH					
	°de pouvoir lien contrac	permanent et/ou ctuel					
Ad	iresse	Rue	109, boulevard Haussmann				
		Code postal et ville	75008 PA	ARIS			
		ne (facultatif)	01.53.30.26.30.				
	de télécopi		01.53.30.26.39.				
Ac	iresse électr	onique (facultatif)	sueur@compuserve.com				
7 INVENTEUR (S)		}					
Le	es inventeurs	sont les demandeurs	Oui Non Dans	ce cas fournir une désigna	ation d'inventeur(s) séparée		
3 RAPPORT DE RECHERCHE			Uniquement pour une demande de brevet (y compris division et transformation)				
Établissement Immédiat ou établissement différé							
P	aiement éch	elonné de la redevance	Palement en trois versements, uniquement pour les personnes physiques Oui Non				
9 R	ÉDUCTION	DU TAUX	Uniquement pour les personnes physiques				
	ES REDEVA		Requise pour la première fois pour cette invention (joindre un avis de non-imposition)				
			Requise antérieurement à ce dépôt (joindre une copie de la décision d'admission pour cette invention ou indiquer sa référence):				
		utilisé l'Imprimé «Suite», ombre de pages jointes					
0	U DU MANI		111		VISA DE LA PRÉFECTURE OU DE L'INPI		
		lité du signataire) IR (CPI 92-1232)	VV		W. HOCHET		

La loi n°78-17 du 6 janvier 1978 relative à l'informatique, aux fichiers et aux libertés s'applique aux réponses faites à ce formulaire. Elle garantit un droit d'accès et de rectification pour les données vous concernant auprès de l'INPI. La présente invention concerne un procédé de préparation de couches épaisses de $YBa_2Cu_3O_{7-y}$, ainsi que les couches épaisses obtenues.

 $YBa_2Cu_3O_{7-\gamma}$ (désigné ci-après par YBCO) est un composé intéressant pour ses propriétés de supraconducteur. Les grandeurs principales qui caractérisent l'état supraconducteur sont la température critique (T_c) , la densité de courant critique (J_c) et le champ magnétique critique (H_c) .

Le procédé dit "spray pyrolyse ultrasonore" désigné ciaprès par procédé USP est une technique de dépôt connue pour
la synthèse de couches de YBCO. Le procédé USP consiste à
pulvériser une solution contenant les précurseurs des éléments chimiques à déposer pour former un aérosol, à transporter l'aérosol à l'aide d'un gaz porteur à une température
voisine de la température ambiante depuis sa source jusqu'à
une zone de réaction où il entre en contact avec la surface
d'un substrat chauffé sur lequel il subit une pyrolyse.

La pulvérisation de la solution de précurseurs peut être effectuée selon différentes techniques. La technique par ultra-sons est préférée, car elle permet de contrôler la taille des gouttelettes et de produire des gouttelettes relativement petites (\approx 3 μ m), avec une distribution en taille très homogène et étroite.

Le procédé USP dit "ex situ" est mis en œuvre avec une température de substrat inférieure à 500°C. Il est alors indispensable de soumettre la couche obtenue à un traitement thermique subséquent.

Le procédé USP dit "in situ" est mis en œuvre avec une température de substrat nettement supérieure à 500°C. Le traitement thermique subséquent n'est alors plus indispensable. Diverses publications antérieures portent sur des procédés USP in situ, mis en œuvre à des températures entre 800°C et 900°C. T. C. Shields, et al., [Supercond. Sci. And Techn. 15 (1) 99-103 (2002)] décrivent la synthèse par USP à température élevée de YBCO sur un substrat constitué par un monocristal de STO (SrTiO3). L'aérosol est une solution 5.10⁻³ M obtenue en introduisant dans l'acide nitrique 0,1 M les quantités appropriées des nitrates respectifs, de sorte que le rapport stœchiométrique Y/Ba/Cu = 1/2/0,5 soit respec-

té. L'aérosol est envoyé sur un substrat chauffé à une température entre 800°C et 900°C , par 30 cycles de 30 sec chacun, à cause de la chute de température du substrat. Pour le substrat STO, les meilleurs résultats ont été obtenus à 850°C : film épitaxial, $T_{\text{C}} = 91 \text{ K}$, J_{C} de l'ordre de 1,2 x 10^{5}A/cm^{-2} à 77 K.

A. Ferreri, et al (Physica C 351 (2001) 58-61) décrivent des procédés de dépôt de YBCO par USP à partir de solutions de précurseurs nitrates, le substrat LAO (LaAlO3) étant à une 10 température de 900°C. Les trois nitrates précurseurs ont été préparés par dissolution des oxydes correspondants dans l'acide nitrique. Une solution de précurseurs a été préparée en mélangeant les solutions de nitrates dans des proportions telles que la concentration globale soit de $7.5.10^{-3}~\mathrm{M}$ avec 15 un rapport stœchiométrique Y/Ba/Cu = 1/2/0,6. D'autres solutions de précurseurs ont été préparées avec une concentration respective de $3,75.10^{-3} \text{ M}$, $1,5.10^{-3} \text{ M}$ $0.75.10^{-3} \; \mathrm{M.}$ Les meilleures propriétés ont été obtenues pour la concentration $1,5.10^{-3}~\mathrm{M}$ qui a donné une bonne structure 20 cristalline, une microstructure présentant une certaine porosité, mais néanmoins une bonne connectivité des grains, et une T_{c} de 85 K. Une J_{c} > 10^4A.cm^{-2} à 77 K est citée dans le résumé.

J.L. MacManus-Driscoll, et al ("In-plane aligned YBCO 25 thick films grown in situ by high temperature ultrasonic spray pyrolysis", Supercond. Sci. Technol. 14, (2001) 96-102) décrivent le dépôt de YBCO sur divers substrats, notamment LAO, monocristal Ag, MgO, Ag en feuille polycristalline texturée. Le dépôt a été effectué par USP, le substrat étant 30 à 900°C, à partir d'une solution de nitrates avec un rapport stœchiométrique Y/Ba/Cu = 1/2/0,6. La concentration globale en nitrates de la solution de précurseurs était de $1.10^{-2}~\mathrm{M}_{\odot}$ $7,5.10^{-3}$ M, $3,75.10^{-3}$ M, $1,5.10^{-3}$ M et $0,75.10^{-3}$ M. Les meilleures propriétés apparaissent sur les couches obtenues à partir de la solution la plus diluée. J_c à 77 K n'est cependant pas supérieur à $10^4 \; \text{A.cm}^{-2}$. Les auteurs de cet article recommandent d'utiliser des solutions plus diluées pour améliorer la T_{c} et la J_{c} des couches épaisses obtenues, en augmentant la durée du traitement. En effet, l'objectif est

de former des films ayant une épaisseur de quelques microns. Or la taille des gouttes utilisées dans la technique USP est de l'ordre d'une dizaine de µm. Il semble donc a priori préférable de diminuer la concentration en précurseurs afin de former après pulvérisation les particules les plus petites possibles pour obtenir des films lisses de quelques µm d'épaisseur. Cependant pour une même épaisseur, le temps de dépôt sera allongé et le risque de pollution par le substrat augmenté.

Or les inventeurs ont constaté que, contrairement à ce qui était suggéré par l'art antérieur, il était possible d'obtenir des couches ayant une épaisseur de quelques microns ayant une rugosité inférieure au µm et dont la valeur de Jc est substantiellement améliorée, en utilisant des concentrations en précurseurs plus élevées que celles préconisées dans l'art antérieur lors de la mise en œuvre d'un procédé USP. C'est pourquoi la présente invention a pour objet un procédé pour la préparation de couches épaisses de YBa₂Cu₃O_{7-y} (y ≤ 0,08), ainsi que les couches obtenues.

Le procédé selon la présente invention consiste à pulvériser une solution aqueuse de précurseurs des éléments chimiques à déposer pour former un aérosol, à transporter l'aérosol à l'aide d'un gaz porteur depuis sa source jusqu'à une zone de réaction, où il entre en contact avec la surface d'un substrat chauffé sur laquelle il subit une pyrolyse, suivi d'un recuit, et il est caractérisé en ce que:

- a) la solution de précurseurs est une solution de nitrate d'yttrium, de nitrate de baryum et de nitrate de cuivre dans laquelle la concentration totale en nitrates est supérieure à 10^{-1} M, et les concentrations relatives des divers précurseurs dans la solution sont telles que $0.11 \le \mathrm{FY} \le 0.28$, $0.46 \le \mathrm{FBa} \le 0.58$, $0.2 \le \mathrm{FCu} \le 0.37$, FY, FBa et FCu étant les fractions atomiques respectives des cations,
- b) la solution de précurseurs est pulvérisée pendant une durée de 1 mn à 5 mn ;
 - c) le gaz porteur est un gaz inerte dont le débit est tel qu'il génère un flux laminaire;

- d) la pyrolyse est effectuée sur le substrat chauffé à une température entre 800°C et 870°C ;
- g) le recuit est effectué sous oxygène, à une température comprise entre 850°C et 880°C et supérieure d'au 5 moins 10°C à la température de la pyrolyse au cours d'une première étape pendant une durée de 1 à 2 heures, puis à une température entre 450°C et 550°C au cours d'une deuxième étape pendant une durée de 0,5 à 1,5 heures.

FY désigne la fraction atomique N(Y)/ [N(Y)+N(Ba)+N(Cu)],FBa représente la fraction atomique N(Ba)/[N(Y)+N(Ba)+N(Cu)], et FCu représente la fraction atomique N(Cu) / [N(Y)+N(Ba)+N(Cu)], étant entendu que N(Y)représente le nombre de moles de Y par unité de volume ou de masse de Y, N(Cu) représente le nombre de moles de Cu par 15 unité de volume ou de masse de Cu, et N(Ba) représente le nombre de moles de Ba par unité de volume ou de masse de Ba.

Les précurseurs préférés sont le nitrate de cuivre Cu(NO₃)₂.nH₂O (n \geq 2,5), le nitrate d'yttrium Y(NO₃)₃.mH₂O (m \geq 4) et le nitrate de baryum $Ba(NO_3)_2$. Les proportions respec-20 tives des différents nitrates dans la solution de précurseurs de préférence telles que FY = 0, 2,FBa = 0,56,FCu = 0,27, (ce qui correspond à la stœchiométrie Ba:2,65, Cu:1,35. Il est particulièrement intéressant d'utiliser une solution de précurseurs dans laquelle la stœchiométrie ci-dessus est respectée, et dans laquelle la concentration totale en ions nitrates est sensiblement égale concentration à saturation, qui dépend température. Par exemple, pour une solution aqueuse de précurseurs à température ambiante, la concentration à saturation en nitrates est ≅0,3 M.

Pour limiter la portée des effets transitoires, il est préférable d'effectuer la pulvérisation pendant une durée supérieure à 3 min, plus particulièrement supérieure à 4 min.

Le substrat sur lequel la couche de YBa₂Cu₃O_{7-y} est déposée peut être choisi notamment parmi MgO, LAO (LaAlO₃), STO (SrTiO₃), un substrat métallique d'Ag non texturé et un substrat Ag à texture bi-axiale, un substrat ZrO₂ stabilisé par l'oxyde d'yttrium (YSZ).

Le gaz porteur utilisé pour le transport de l'aérosol peut être choisi parmi l'argon et l'azote.

La mise en œuvre du procédé de l'invention permet d'obtenir des couches micrométriques de $YBa_2Cu_3O_{7-y}$, $y \le 0.08$ 5 (c'est-à-dire des couches ayant une épaisseur de 1 μm à 10 μm) pour lesquelles la valeur de J_c à 77 K et dans le champ magnétique résiduel terrestre est supérieure à 10^6 A.cm⁻².

Les couches de YBCO qui sont obtenues par le procédé de l'invention sont particulièrement adaptées pour les applica-10 tions de matériaux supraconducteurs relatives au transport de courant électrique et les utilisations en champ magnétique fort. Pour ces applications, les matériaux utilisés doivent se présenter sous forme de couche ayant une épaisseur entre 1 et plusieurs microns, avoir une densité de courant critique 15 élevée au moins égale à $10^6 \, \text{A/cm}^2$, une température d'utilisation supérieure à 77 K, et une grande robustesse. matériaux obtenus par le procédé de l'invention répondent à ces critères et le faible coût de production les rend particulièrement attractifs. Il faut noter en outre que le procédé peut être mis en œuvre en continu, contrairement à d'autres procédés de dépôt utilisant des voies physiques (ablation laser, magnétron, pulvérisation cathodique, MBE ...). Le dépôt d'une couche de YBCO sur un substrat monocristallin (STO, MgO ...) est particulièrement avantageux pour les applications dans le domaine de l'électronique. Les substrats métalliques seront préférés pour l'élaboration de câbles.

La présente invention est expliquée plus en détail par référence aux exemples de réalisation décrits ci-après, auxquels elle ne saurait cependant être limitée.

On a utilisé un appareil comprenant un réacteur à parois froides à configuration verticale, comprenant une zone de pulvérisation, une zone de transport et une zone de pyrolyse.

30

La zone de pulvérisation constitue la partie génératrice de l'aérosol. Elle est constituée par une enceinte contenant 35 un transducteur piézoélectrique placé dans un milieu transmetteur et relié à un générateur d'aérosol fonctionnant à une fréquence voisine de 800 kHz et avec une puissance ultrasonore maximale de 150 watts. L'enceinte est surmontée par un récipient muni d'une membrane destiné à recevoir la

solution à pulvériser. La membrane est une membrane souple, qui ne se dégrade pas au contact de la solution de précurseurs et qui transmet les ultrasons avec un minimum d'amortissement. Les membranes en Téflon® sont particulièrement 5 adaptées à cet usage. Ledit récipient comprend une arrivée pour le gaz porteur reliée à un débitmètre, et une sortie pour le liquide pulvérisé.

La zone de transport d'aérosol fait le lien entre la zone de pulvérisation et la zone de dépôt. Elle peut être 10 constituée par une buse de verre reliée aux autres parties par des joints appropriés, par exemple en Téflon ®.

La zone de dépôt est constituée par une enceinte dans laquelle est placé un support pour le substrat sur lequel sera effectué le dépôt de YBCO. Le support est une plaque 15 métallique munie d'un moyen de chauffage comprenant dispositif régulation, de permettant de maintenir la température suffisamment constante pendant la durée de l'opération, entre 800°C et 900°C.

Après avoir réglé la fréquence du générateur à une 20 valeur proche de la résonance du transducteur, l'opérateur ajuste la tension de sortie du générateur d'aérosol pour faire varier l'intensité du geyser naissant à la surface du liquide dans le récipient de pulvérisation. On peut ainsi modifier la quantité d'aérosol pulvérisé tout en maintenant 25 constant le débit de gaz porteur. L'aérosol est mis en mouvement à l'aide du gaz porteur introduit dans le récipient de pulvérisation, à travers la buse de la zone de transport depuis la surface du liquide jusqu'à la zone de pyrolyse.

Exemple

30 Préparation de dépôts de YBCO sur un substrat STO

On a préparé plusieurs dépôts de YBCO à partir d'une solution nitrates précurseurs de dans les conditions suivantes :

Substrat:

STO maintenu à 825°C

35 Précurseur :

nitrates en solution aqueuse 0,3 M

Durée de pulvérisation : 4 min

Gaz porteur :

Argon, 3 1/min

Recuit in situ:

7

Gaz: oxygène, 0,5 1/h

Température 850°C

Durée : Durée variable suivant les essais

(0,5 h, 1 h, 2 h, 4 h, 8 h)

5 Oxygénation in situ :

Gaz: oxygène, 3 1/mn

Température 525°C Durée : 30 min

Analyse des dépôts obtenus

Chaque couche obtenue a été caractérisée par une mesure magnétique inductive dans un champ magnétique inférieur à 10 Oe. Cette mesure magnétique, bien connue et classique dans le domaine, consiste à mesurer la susceptibilité alternative de l'échantillon en fonction de la température. La partie en phase χ' est utilisée pour déterminer la température critique Tc. La partie en quadrature χ'' donne le courant critique qui est déterminé au maximum de χ'' correspondant à la pleine pénétration du champ magnétique dans la couche. Connaissant le coefficient α de couplage de la bobine, le courant de bobine I induisant le champ de pénétration et l'épaisseur e de la couche, on en déduit la densité de courant critique J_c = α I/e à une température donnée.

par D'autres mesures ont été faites une résistive à 4 électrodes. Cette méthode résistive, réalisée 25 sur un micro pont de 3 mm de longueur et 100 µm de largeur, utilise un courant pulsé de 10 µA. Les mesures sont faites en baissant la température de 300 à 80 K. Le rapport de résistivité entre 300 K et 100 K est de l'ordre de 3,2 indiquant une bonne qualité de couche. Les mesures de Tc confirment celle 30 de susceptibilité magnétique pour ce qui est de la température critique et montrent que la largeur de la transition est $\Delta T_c = 0.7$ K définie à 80% du début de la transition, aussi appelé « onset » et 20% de la fin de la transition, aussi appelé « offset ». Selon ce critère fréquemment utilisé par 35 l'homme de l'art, les couches sont de très bonnes qualités.

Les résultats obtenus sont reportés dans la figure 1 jointe. Sur cette figure, la courbe représentée par les signes \triangle représente l'évolution de T_C en fonction de la durée du recuit à 850°C, et la courbe représentée par les signes \ominus

représente l'évolution de J_C en fonction de la durée du recuit. L'échelle des J_C est représentée en A/cm^2 sur l'axe des ordonnées à gauche, l'échelle des T_C est représentée en K sur l'axe des ordonnées à droite, et la durée t de recuit (en heures) est indiquée sur l'axe des abscisses.

Ces résultats montrent que les couches non recuites ne sont pas supraconductrices bien qu'ayant la composition chimique appropriée. Le recuit est nécessaire pour induire la cristallinité adéquate à l'apparition de la phase supraconductrice et à l'organisation des grains nécessaire au passage du courant. Après un recuit de 0,5 h, la température critique est mesurée à 89 K, et la densité de courant critique correspondant ne dépasse pas 10^5 A/cm² à 77 K. Après une heure de recuit, la T_c a augmenté très faiblement (2%) alors que la densité de courant critique a été multiplié par 10 et dépasse maintenant 10^6 A/cm².

Dans cette phase du recuit, la cristallinité a été considérablement améliorée comme le montre l'analyse de l'évolution de la texture. La texture est caractérisée par 20 des grains en forme de plaquettes qui peuvent être posés à plat sur la surface du substrat, désignés par c1 pour rappeler que leurs axes cristallographiques c sont perpendiculaires au substrat et des grains posés sur la tranche, désignés par al. Il est connu que les meilleures propriétés sont observées lorsque tous les grains sont c_1 . L'analyse de texture permet de déterminer la fraction volumique (a_{\perp}/c_{\perp}) des grains a. Elle a été réalisée par la méthode décrite dans la thèse de D. Chateigner (D. Chateigner, thèse de doctorat de l'Université de Grenoble, 1994). Cette méthode 30 consiste à mesurer les intensités diffractées par les plans (102)-(012) observés en mode de rotation ϕ (aussi appelé φ scan) à l'inclinaison χ = 57° (Ic₁) et χ = 33° (Ia₁) et à faire le rapport $(a_1/c_1) =$

 $\frac{2\sum Ial(\chi,\varphi)}{2\sum Ial(\gamma,\varphi)+\sum Icl(\chi,\varphi)} \ .$

Ce rapport (a_1/c_1) qui dépassait 60% pour t = 0 h a été réduit à 5% après une heure de recuit et reste stable au delà. Les grains c_1 ont des orientations dans le plan du substrat qui ne sont pas quelconques, comme le montrent les 5 études de ϕ scan. La désorientation des uns par rapport aux autres se déduit de la largeur de raie dans ce mode de mesure. Les grains c_l ont aussi des désorientations par rapport à la normale au substrat que l'on peut apprécier en étudiant le profil des raies (001) en mode de basculement ω 10 (rocking curve). La mesure de la largeur de ce profil donne la désorientation des grains c_l par rapport à la normale à la surface. Ainsi la désorientation des cristallites c_l selon l'axe c est inférieure à 0,5° et les grains sont désorientés de moins de 3° dans le plan du substrat. Ces grandeurs 15 remarquables restent stables pour une et deux heures de traitement. Ce sont ces grandeurs qui confèrent à la couche la haute valeur du courant critique rarement observée pour de telles épaisseurs de couche.

Au-delà de 2 heures de recuit, la densité du courant J_C critique, puis la T_C décroissent en raison de pollutions par le substrat qui interviennent d'autant plus que la température de recuit est plus élevée et sa durée plus longue.

Il apparaı̂t clairement que la valeur élevée de J_c , de l'ordre de $10^6~\text{A/cm}^2$ n'est obtenue que pour un recuit de 1 à 2 heures.

Des analyses en microscopie électronique à balayage (MEB) et en transmission (MET) ont montré que la majorité des cristallites étaient bien orientées avec leur axe c perpendiculaire au substrat. L'interface substrat/ couche est plan et se réduit à quelques plans atomiques. On note, bien qu'en faible quantité, des cristallites orientées selon l'axe a perpendiculaire au substrat, en accord avec les analyses de texture décrite ci-dessus. Cette analyse d'une section transverse de la couche révèle aussi des porosités que le traitement de recuit supprime progressivement.

Le profil de courant induit dans la couche (échantillon $5~\text{mm} \times 5~\text{mm}$) a été analysé par une cartographie du champ induit détecté par une microsonde de Hall déplacée sur l'échantillon à la température de 77 K. Le champ induit est

10

ensuite traduit en terme de courant critique (selon la loi de Bean connue de l'homme de l'art) et la cartographie représentée par des lignes de niveau tout les 0,5 A/cm². Le fait que ces lignes sont continues prouve que les grains sont très bien connectés. Il existe en bordure de l'échantillon des zones de plus faible courant où le champ pénètre. Le cœur de l'échantillon possède une zone de courant critique très élevée dépassant 3 MA/cm² alors que dans les zones faibles, il reste supérieur à 1,1 MA/cm².

11 Revendications

- Procédé pour la préparation d'une couche micrométrique de YBa₂Cu₃O_{7-y} (y ≤ 0,08) sur un substrat, consistant à pulvériser une solution aqueuse de précurseurs des éléments chimiques à déposer pour former un aérosol, à transporter l'aérosol à l'aide d'un gaz porteur depuis sa source jusqu'à une zone de réaction, où il entre en contact avec la surface d'un substrat chauffé sur laquelle il subit une pyrolyse, suivi d'un recuit, caractérisé en ce que :
- a) la solution de précurseurs est une solution de nitrate d'yttrium, de nitrate de baryum et de nitrate de cuivre dans laquelle la concentration totale en nitrates est supérieure à 10⁻¹ M, et les concentrations relatives des divers précurseurs dans la solution sont telles que 0,11 ≤ FY ≤ 0,28, 0,46 ≤ FBa ≤ 0,58, 0,2 ≤ FCu ≤ 0,37, FY, FBa et FCu étant les fractions atomiques respectives des cations,
 - b) la solution de précurseurs est pulvérisée pendant une durée de 1 mn à 5 mn ;
- c) le gaz porteur est un gaz inerte dont le débit est 20 tel qu'il génère un flux laminaire ;
 - d) la pyrolyse est effectuée sur le substrat chauffé à une température entre 800°C et 870°C ;
- e) le recuit est effectué sous oxygène, à une température comprise entre 850°C et 880°C et supérieure d'au 25 moins 10°C à la température de la pyrolyse au cours d'une première étape pendant une durée de 1 à 2 heures, puis à une température entre 450°C et 550°C au cours d'une deuxième étape pendant une durée de 0,5 à 1,5 heures.
- 2. Procédé selon la revendication 1, caractérisé en ce que le précurseur de cuivre est $Cu(NO_3)_2.nH_2O$, $n \ge 2,5$.
 - 3. Procédé selon la revendication 1, caractérisé en ce que le précurseur d'yttrium est le nitrate d'yttrium $Y(NO_3)_3.mH_2O$, $m \ge 4$.
- 4. Procédé selon la revendication 1, caractérisé en ce 35 que le précurseur de baryum est $Ba(NO_3)_2$.
 - Procédé selon la revendication 1, caractérisé en ce que les proportions respectives des différents nitrates dans

la solution de précurseurs sont telles que FY = 0.2, Ba = 0.56, Cu = 0.27.

- 6. Procédé selon la revendication 1, caractérisée en ce que la concentration totale en ions nitrates est sensiblement égale à la concentration à saturation.
- 7. Procédé selon la revendication 1, caractérisé en ce que le substrat sur lequel la couche de YBa₂Cu₃O_{7-y} est déposée est choisi parmi MgO, LAO (LaAlO₃), STO (SrTiO₃), un substrat métallique d'Ag non texturé, un substrat Ag à texture bi-axiale, ou un substrat ZrO₂ stabilisé par l'oxyde d'yttrium (YSZ).
 - 8. Procédé selon la revendication 1, caractérisé en ce que le gaz porteur utilisé pour le transport de l'aérosol peut être choisi parmi l'argon et l'azote.
- 9. Procédé selon la revendication 1, caractérisé en ce que la pulvérisation de l'étape b) est effectuée pendant une durée supérieure à 3 min.
- 10. Substrat revêtu d'une couche micrométrique de $YBa_2Cu_3O_{7-y}$ (y ≤ 0.08), caractérisé en ce que la couche a une 20 épaisseur de quelques microns et une densité de courant critique (J_c) supérieure à $10^6~A/cm^2$ à 77K.

1er dépôt

1/ 1

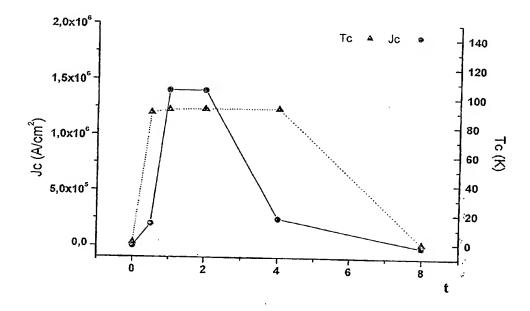


Fig. 1

reçue le 13/05/02



BREVET D'INVENTION

CERTIFICAT D'UTILITÉ

Code de la propriété Intellectuelle - Livre VI



DÉPARTEMENT DES BREVETS

26 bis, rue de Saint Pétersbourg 75800 Paris Cedex 08 Téléphone : 01 53 04 53 04 Télécople : 01 42 93 59 30 DÉSIGNATION D'INVENTEUR(S) Page N° 1../1.. (Si le demandeur n'est pas l'inventeur ou l'unique inventeur)

Téléphone : 01 53 04	53 04 Télécople : 01 42 93 59 30	_	Cet imprimé est à remplir lisiblement à l'encre noire	DB 113 W /260S		
Vos références (facultatif)	pour ce dossier	B0433FR				
Nº D'ENREGIS	FREMENT NATIONAL	0200	57.17			
	'ENTION (200 caractères ou e es de YBa2Cu3O7-y, procé					
LE(S) DEMAND	• •					
Centre Nationa 3, rue Michel A 75016 PARIS	I de la Recherche Scientifiq Ange	lue				
DESIGNE(NT) utilisez un for	EN TANT QU'INVENTEUR nulaire identique et numé	t(S) : (Indique rotez chaque	ez en haut à droite «Page N° 1/1» S'il y a plus de tr page en indiquant le nombre total de pages).	rois inventeurs,		
Nom		ODIER	ODIER			
Prénoms		Philippe	Philippe			
Adresse Rue		17 chemin	17 chemin de Bellevue			
	Code postal et ville	38640	CLAIX			
Société d'appart	enance (facultatif)					
Nom		WEISS				
Prénoms		François F				
Adresse	Rue	55 chemin	55 chemin du Moulin			
	Code postal et ville	38330	MONTBONNOT			
Société d'appart	enance (facultatif)					
Nom		SUPARDI	SUPARDI			
Prénoms	w ₁	Zainul				
Adresse	Rue	Jl. Banyu U N° 54A RT	Л. Banyu Urip Kidul II N° 54A RT. 15 RW.04			
	Code postal et ville	60254	SURABAYA - INDONESIA			
Société d'appart	enance (facultatif)					
	ANDEUR(S) TAIRE 5 du signataire) c (CPI 92-1232)	Or	· ·			
_	1		•			

La loi n°78-17 du 6 janvier 1978 relative à l'informatique, aux fichiers et aux libertés s'applique aux réponses faites à ce formulaire. Elle garantit un droit d'accès et de rectification pour les données vous concernant auprès de l'INPI.